

BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND**PRIORITY
DOCUMENT**SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

PCT/EP2004/7064

REC'D	29 JUL 2004
WIPC	PCT

**Prioritätsbescheinigung über die Einreichung
einer Patentanmeldung**

Aktenzeichen: 103 30 188.7
Anmeldetag: 03. Juli 2003
Anmelder/Inhaber: KUKA Schweisanlagen GmbH, 86165 Augsburg/DE
Bezeichnung: Verfahren und Vorrichtung zum Pressschweißen
IPC: B 29 K 20/12

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 7. Juli 2004
Deutsches Patent- und Markenamt

Der Präsident
Im Auftrag

Schäfer

Anmelder: KUKA Schweissanlagen GmbH
Blücherstraße 144
86165 Augsburg

Vertreter: Patentanwälte
Dipl.-Ing. H.-D. Ernicke
Dipl.-Ing. Klaus Ernicke
Schwibbogenplatz 2b
86153 Augsburg / DE

Datum: 03.07.2003

Akte: 772-1003 er/ge

BESCHREIBUNG

Verfahren und Vorrichtung zum Pressschweißen

5 Die Erfindung betrifft ein Verfahren und eine Vorrichtung zum Pressschweißen mit den Merkmalen im Oberbegriff des Hauptanspruches.

10 Derartige Verfahren und Vorrichtungen sind aus der Praxis in verschiedenen Ausführungen, z.B. als Reibschißmaschinen oder Magnetarc-Schißmaschinen bekannt. Die Pressschweißprozesse sind unter Einhaltung der geforderten Schweißgüte in der Praxis beherrschbar, wenn sich die Längentoleranzen der zu verschweißenden 15 Werkstücke oder Bauteile in relativ engen Grenzen bewegen und die Gesamtlänge des geschweißten Bauteils keinen engeren Toleranzen unterliegt. Probleme entstehen, wenn die Toleranzvorgaben für die Einzellängen der zu verschweißenden Werkstücke gelockert und/oder zugleich die 20 Toleranzen für die Gesamtlänge des fertigen, geschweißten Bauteils verschärft werden. In der Praxis werden z.B. beim Reibschiß und insbesondere beim relativen Zeit-Reiben oder Weg-Reiben für die jeweilige Applikation entsprechende konstante Vorgaben für die Reibzeit oder den 25 Reibweg eingestellt, wobei die Vorgabe ab Bauteilberührungs und unabhängig von der Ausgangslage der Werkstücke abläuft. Je nach Länge der Bauteile vor dem Schweißen ergeben sich Gesamtlängen, die um den Ausgangslagenfehler von der geforderten Länge nach dem Reibschiß abweichen. Dies bedeutet, dass die geschweißten Bauteile 30 bei großen noch tolerierbaren Ausgangslagenfehlern entweder zu kurz oder zu lang sind.

35 Zur Behebung dieses Problems ist es aus der Praxis beim Reibschiß bekannt, auf einen bestimmten absoluten Weg zu reiben. Hierbei werden die beiden Werkstücke nach dem Bauteilkontakt so lange aneinander gerieben, bis eine

voreingestellte Schlittenposition erreicht ist. Nach Erreichen dieser Position wird auf Stauchdruck umgeschaltet, wobei der Stauchhub mit vorgegebener Kraft und ohne Steuerung des Stauchwegs durchgeführt wird. Bei dieser Variante besteht jedoch die Gefahr, dass bei zu kurzen Bauteilen und einem späten Bauteilkontakt der Reibweg kurz ist. Hierbei wird im Verhältnis zu wenig Reibenergie eingebracht, was wegen unzureichender Plastifizierung zu einer geringeren Stauchverkürzung und dadurch zu einer übergroßen Gesamtlänge des geschweißten Bauteils führt. Bei zu langen Werkstücken verhält es sich umgekehrt. Der durch frühen Bauteilkontakt verlängerte Reibweg führt zu einer höheren Reibenergie und stärkeren Plastifizierung der Werkstücke im Kontaktbereich, was beim anschließenden Stauchhub eine Bauteilverkürzung nach sich zieht.

Beim Kurzzeit-Reibschiessen wird der größte Teil der benötigten Energie beim Abbremsen der Spindel eingebracht. Die Reibzeiten betragen in der Regel zwischen 0 und ca. 0,5 Sekunden. Diese Parametervariante wird in der Regel für Buntmetallschweißungen, für deren Kombinationen untereinander und für Kombinationen von Buntmetall mit Stahl angewendet. Die Bauteillänge nach dem Schweißen wird hier auch über den Stauchdruck bzw. die Stauchkraft eingestellt. Es ergeben sich die gleichen Probleme wie bei den anderen Restschweißverfahren, wenn die Endtoleranzen verschärft und zugleich die Ausgangstoleranzen der Einzelbauteile gelockert werden.

Es ist Aufgabe der vorliegenden Erfindung, ein besseres Verfahren nebst Vorrichtung zum Pressschweißen aufzuzeigen, die den geänderten Toleranzanforderungen gerecht werden können.

Die Erfindung löst diese Aufgabe mit den Merkmalen im Verfahrens- und Vorrichtungshauptanspruch.

Die Erfindung ermöglicht ein toleranzgenaues Pressschweißen von Werkstücken unter Einhaltung der geforderten Schweißgüte. Durch eine Ermittlung von etwaigen Längenabweichungen der zu verschweißenden Werkstücke kann der Eingangs-Toleranzfehler genau festgestellt und beim anschließenden Schweißvorgang kompensiert werden. Die ermittelte Längenabweichung Δl wird durch eine veränderte Plastifizierung und einen geänderten Stauchhub kompensiert. Mittels eines Korrekturfaktors C kann hierbei in Abhängigkeit von der festgestellten Längenabweichung das Verteilungsverhältnis optimal eingestellt werden. Vorzugsweise wird hierbei die Werkstückplastifizierung über ein oder mehrere geeignete Prozessparameter und den Korrekturfaktor C beeinflusst. Die passende Stauchhublänge stellt sich dann im Prozess an Hand der Plastifizierungsbedingungen von selbst ein.

Das beanspruchte Verfahren und die Vorrichtung lassen sich für die unterschiedlichsten Arten von Pressschweißverfahren einsetzen. Bevorzugte Anwendungsbereiche sind das Reibschweißen und das Magnetarc-Schweißen mit magnetisch bewegtem Lichtbogen. Beim Reibschweißen können die Prozessparameter Reibweg, Reibzeit oder Stauchdruck einzeln oder in Kombination geändert werden. Beim Magnetarc-Schweißen eignen sich zum Beispiel die Zeit oder Geschwindigkeit des Lichtbogenumlaufs oder die Stauchkraft.

Für die verschiedenen Prozessparameter können jeweils angepasste Korrekturfaktoren C benutzt werden. Die Korrekturfaktoren C werden vorzugsweise applikationsabhängig in Versuchsreihen gewonnen und in einer Technologiedatenbank abgespeichert. Hierbei ist es ferner möglich, für unterschiedliche Ausgangslängen der Werkstücke oder Bauteile bzw. unterschiedliche

Längenabweichungen Δl unterschiedliche Korrekturfaktoren C aus den Versuchen zu ermitteln und hierbei längenabhängige Grenzwerte zu bilden. Aus diesen kann im Serienbetrieb durch Interpolation der für die jeweils anstehende
5 Längenabweichung Δl erforderliche Korrekturfaktor durch Interpolation zwischen den längenabhängigen Grenzwerten gewonnen werden.

10 In den Unteransprüchen sind vorteilhafte Ausgestaltungen der Erfindung angegeben.

15

20

25

30

35

Die Erfindung ist in den Zeichnungen beispielsweise und schematisch dargestellt. Im Einzelnen zeigen:

5 Figur 1: eine Reibschißvorrichtung
 schematischer Darstellung und
 Seitenansicht,

10 Figur 2, 3 und 4: Bauteil- und Vorschublängen in drei
 unterschiedlichen Varianten für Bauteile
 mit korrekter, zu großer und zu kleiner
 Länge,

15 Figur 5: ein Diagramm von Weg, Drehzahl und
 Stauchdruck über der Zeit beim Weg-
 Reibschißen mit Längenkompensation,

20 Figur 6: ein Diagramm von Weg, Drehzahl und
 Stauchdruck über der Zeit beim Zeit-
 Reibschißen mit Längenkompensation und

25 Figur 7: ein Diagramm von Weg, Drehzahl und
 Stauchdruck über der Zeit beim Kurzzeit-
 Reibschißen mit Längenkompensation.

Die Erfindung betrifft ein Verfahren und eine Vorrichtung (1) zum Pressschweißen von Werkstücken (2,3), die zunächst an ihren benachbarten Grenzflächen unter Erwärmung
30 plastifiziert und anschließend durch einen Stauchhub
 gefügt werden. Die gezeigten Ausführungsbeispiele
 betreffen das Reibschißen, wobei die Werkstücke (2,3)
 unter Druck und durch Drehung aneinander gerieben und
 durch die Reibwärme plastifiziert werden. Beim Magnetarc-
35 Schweißen mit einem magnetisch bewegten Lichtbogen wird
 zwischen den auf Distanz gehaltenen Werkstücken ein
 Lichtbogen gezündet und durch ein Magnetfeld in umlaufende

Bewegungen versetzt. Die Erwärmung der Werkstückgrenzflächen erfolgt hier durch den Lichtbogen. Ein derartiges Magnetarc-Schweißverfahren ist zum Beispiel in der DE 41 35 882 A1 beschrieben.

5

Figur 1 zeigt die Pressschweißvorrichtung in Form einer Reibschweißmaschine (1). Sie besteht aus einem Maschinengestell mit zwei beweglichen Einspannungen (5) für die beiden zu verschweißenden Werkstücke (2,3). Die eine Einspannung (5) ist mit einer Dreheinheit (6) verbunden, welche das Werkstück (2) um seine Längsachse rotieren lässt. Das andere Werkstück (3) ist mit einer axialen Vorschubeinheit (7) verbunden, mit der das Werkstück (3) gegenüber dem rotierenden Werkstück (2) in Richtung des Vorschubs s zugestellt werden kann. Die Dreheinheit (6) hat einen geeigneten Drehantrieb, z.B. einen steuer- und regelbaren Elektromotor, der die Spindel der Einspannung (5) treibt. Die Vorschubeinheit (7) hat ebenfalls einen geeigneten Antrieb, z.B. einen hydraulischen Zylinder zum Vorschub der Einspannung (5).

10

Die Reibschweißmaschine (1) besitzt eine Messeinrichtung (8), die in unterschiedlicher Weise ausgebildet sein kann und unterschiedliche Messelemente besitzen kann. Dies können zum Beispiel ein Wegmesser (9) für den Vorschub s des Werkstücks (3), ein Zeitmesser (10), ein Kraft- oder Druckmesser (11) an der Vorschubeinheit (7) und gegebenenfalls ein Längenmesser (12) sein. Die Dreheinheit (6) und die Vorschubeinheit (7) sowie die Messeinrichtung (8,9,10,11,12) sind mit einer Steuerung (13) der Reibschweißmaschine (1) verbunden, die eine elektronische Recheneinheit (14) mit mindestens einem Speicher (15) für Prozessparameter, Programme und andere Daten aufweist. Der Recheneinheit (14) kann der Zeitmesser (10) zugeordnet sein.

15

20

25

30

35

Figur 2 bis 4 verdeutlichen unterschiedliche Situationen hinsichtlich der Ausgangswerkstücke (2,3) und des geschweißten Bauteils (4). Figur 2 zeigt die Anordnung in der Reibschweißmaschine (1) bei zwei Werkstücken (2,3) die exakt die Soll-Länge haben. Die beiden Werkstücke (2,3)

5 werden mit axialer Distanz zueinander zu ihren Einspannungen (5) befestigt, wobei sie an einem jeweils rückwärtigen Anschlag in der Einspannung (5) dicht anliegen, dessen Position in der Axialrichtung bzw.

10 Vorschubrichtung s genau bekannt ist. Bei den korrekten Werkstücken (2,3) ergibt sich ein Abstand bzw. ein Vorschubweg s_0 , um den die Vorschubeinheit (7) das Werkstück (3) axial bis zum Kontakt mit dem anderen Werkstück (2) vorschieben muss. Über den Längenmesser

15 (12), z.B. einen Kontaktsensor, kann hierbei der Vorschubweg s_0 genau festgestellt werden. Aus diesem Vorschubweg s_0 und der bekannten Position der rückwärtigen Anschlüsse in den Einspannungen (5) lässt sich die genaue Länge der beiden Werkstücke (2,3) in Kontaktposition ermitteln. Alternativ kann man die Ausgangslänge der 20 beiden Werkstücke (2,3) auch auf beliebige andere geeignete Weise ermitteln.

25 Sobald die beiden Werkstücke (2,3) gemäß der zweiten Darstellung von Figur 2 am sogenannten Nullpunkt (16) Kontakt miteinander haben, werden sie mit ihren Berührungsflächen unter Druck relativ zueinander gedreht. Hierbei wird das Werkstück (3) durch die Vorschubeinheit (7) über den Reibweg s_{r0} weiter vorgeschoben. Beim

30 Wegreibschiessen wird der Reibweg s_{r0} als Prozessparameter eingestellt. Bei der Alternative des Zeit-Reibschiessens wird die Reibzeit t_0 bei gegebenen und vorzugsweise konstantem Reibdruck bzw. Vorschubkraft als Prozessparameter eingestellt. Sobald der vorgegebene Reibweg 35 s_{r0} oder die vorgegebene Reibzeit t_0 zurückgelegt sind, wird die Drehbewegung gestoppt und das Werkstück (3) im Stauchhub axial vorwärts bewegt. Das Abschalten des

Drehantriebs kann auch zu einem früheren Zeitpunkt erfolgen.

Beim Stauchhub wird das durch die Reibwärme plastifizierte
5 Material im Kontaktbereich der Grenzflächen zumindest teilweise radial nach außen unter Bildung eines Reibschißwulstes verdrängt, wodurch die Bauteillängen sich weiter verkürzen und die Schweißnaht (17) ein Stück weiter vom Nullpunkt (16) weg wandert. Die dritte
10 Darstellung in Figur 2 zeigt die Werkstücksituation am Ende des Reibwegs s_r . Die vierte Darstellung zeigt das fertig geschweißte Bauteil (4) und dessen Länge. Der Einfachheit und Deutlichkeit halber sind die Verschiebungen und Wege entgegen der tatsächlichen
15 Verhältnisse nur einseitig aufgetragen.

Figur 3 verdeutlicht die Situation bei Werkstücken (2,3) mit Überlänge. Im gezeigten Fall ist das Werkstück (3) länger als der Sollwert. Das andere Werkstück (2)
20 entspricht hingegen dem Sollwert. Dies ist ebenfalls eine vereinfachte Darstellung und kann in der Praxis auch anders sein.

Wie die erste Darstellung von Figur 3 verdeutlicht,
25 verkürzt sich durch die Überlänge der Werkstücke (2,3) der Vorschub s_1 aus der Ausgangsstellung bis zum Kontakt der Werkstücke (2,3). Die sich hieraus durch Vergleich mit s_0 ergebende Längenabweichung Δl in der Gesamtlänge beider Werkstücke (2,3) ist in der zweiten Darstellung von Figur 3 verdeutlicht. Wenn das geschweißte Bauteil (4) trotz Überlänge der Werkstücke (2,3) die richtige Endlänge haben soll, muss die Längenabweichung Δl_1 beim
30 Reibschißvorgang kompensiert werden. Dies geschieht durch einen verlängerten Reibweg s_{r1} . Der Reibweg s_{r1} ist allerdings kleiner als die Längenabweichung Δl_1 , was durch
35 einen nachfolgend näher erläuterten Korrekturfaktor C_s

oder C_t für den Reibweg oder die Reibzeit eingestellt wird.

Durch den Korrekturfaktor C_s oder C_t beim Weg- oder
5 Zeitreibschweißen wird für die Kompensation der Längenabweichung Δl_1 berücksichtigt, dass sich bei einem verlängerten Reibweg auch der Stauchweg vergrößert. Durch den verlängerten Reibweg bzw. die längere Reibzeit wird mehr Reibenergie an der Kontaktstelle eingebracht, was zu
10 einer höheren Plastifizierung der Grenzflächen führt, so dass bei dem mit konstanter Kraft ausgeführten Stauchhub mehr Material aus dem Kontaktbereich verdrängt werden kann, was die Länge des Stauchhubs vergrößert.

15 Figur 4 verdeutlicht den anderen Fall der Unterlänge von beiden Werkstücken (2,3) und dem entsprechend verlängerten Vorschub s_2 . Die Längenabweichung Δl_2 beider Werkstücke (2,3) ist zur Unterscheidung von der Überlänge mit einem negativen Vorzeichen versehen. Der Reibweg s_{r2} ist bei

20 Unterlänge kürzer als bei korrekter Soll-Länge der Werkstücke (2,3) oder bei Überlänge. Der Reibweg oder die Reibzeit werden allerdings durch den Korrekturfaktor C_s oder C_t so groß bemessen, dass die Erwärmung und Plastifizierung der Werkstücke (2,3) ausreichend groß ist, um in Verbindung mit dem gegenüber den anderen Ausführungsbeispielen entsprechend verkürzten Stauchhub zu
25 einer korrekten Gesamtlänge des geschweißten Bauteils (4) zu kommen.

30 Der Korrekturfaktor C_s oder C_t hat somit in den beschriebenen Fällen auch die Funktion eines Verteilfaktors, der den Anteil von Reibweg- und Stauchwegänderung bei der Kompensation der Längenabweichung Δl_1 festlegt.

In den Diagrammen von Figur 5 und 6 sind die Verhältnisse von Weg s des Vorschubs und des Werkstücks (3), der Drehzahl n des gedrehten Werkstücks (2) und des Stauchdrucks oder der Stauchkraft p der Vorschubeinheit (7) über der Zeit aufgetragen. Die Werte s_1 , n_1 und p_1 geben hierbei die Verhältnisse bei Überlänge der Werkstücke (2,3) an. Die Werte s_2 , n_2 und p_2 stehen für die andere Variante der Unterlänge der Werkstücke (2,3). Die Werte s_0 , n_0 und p_0 repräsentieren die normalen Verhältnisse bei Soll-Länge der Werkstücke (2,3).

Bei dem im Diagramm von Figur 5 dargestellten Fall des Weg-Reibschißens wird die Längenabweichung Δl_1 , Δl_2 durch eine Veränderung des Reibwegs s_r bzw. des entsprechenden Vorschubs der Vorschubeinheit (7) in Verbindung mit dem anschließenden Stauchhub kompensiert. Hierbei gelten folgende Bedingungen:

$$s_{r1} = s_{r0} + \Delta s_1$$

$$s_{r2} = s_{r0} + \Delta s_2.$$

Δs_1 gibt die Reibwegänderung bei Überlänge der Werkstücke (2,3) an und führt zu einem verlängerten Reibweg s_{r1} . Δs_2 trifft die Reibwegänderung bei Unterlänge und hat dementsprechend ein negatives Vorzeichen, was einen verkürzten Reibweg s_{r2} zur Folge hat.

Die erforderlichen Reibwegänderungen werden unter Berücksichtigung des Korrekturwerts C_s nach folgender Formel berechnet:

$$\Delta s_1 = \Delta l_1 * C_s$$

$$\Delta s_2 = \Delta l_2 * C_s.$$

Die Längenabweichungen Δl_1 und Δl_2 sind vorzeichenabhängig. Bei Unterrlänge ergibt sich ein negatives Vorzeichen.

5 Bei dem in Figur 6 verdeutlichten Zeit-Reibschweißen mit Längenkompensation wird der Prozessparameter der Reibzeit t eingestellt und verändert, wobei sich ein entsprechender Reibweg nebst Stauchweg ergeben. Hierfür gelten folgende Formeln:

10

$$t_1 = t_0 + \Delta t_1$$

$$t_2 = t_0 + \Delta t_2.$$

15 In diesen Fällen ist t_0 die bei Soll-Länge der Werkstücke (2,3) geltende Reibzeit. t_1 und t_2 sind die verlängerten oder verkürzten Reibzeiten bei Über- oder Unterlänge der Werkstücke (2,3).

20

Die Reibzeitänderungen Δt berechnen sich wie folgt:

$$\Delta t_1 = \Delta l_1 * C_t$$

$$\Delta t_2 = \Delta l_2 * C_t.$$

25

Ein Vergleich der Diagramme von Figur 5 und 6 zeigt, dass die eintretenden Kompensationen beim Weg-Reibschweißen und beim Zeit-Reibschweißen qualitativ gleich sind. In beiden Fällen ergibt sich je nach Längenabweichung Δl eine gleiche Verlängerung oder Verkürzung der Reib- und 30 Stauchwege, die nur im einen Fall weg-gesteuert und im anderen Fall zeit-gesteuert erreicht wird.

30

Für bestimmte Materialkombinationen, insbesondere Buntmetalle in Reinform, in Mischform mit anderen Buntmetallen oder in Mischform mit Stahl oder anderen Werkstoffen eignet sich ein drittes Reibschweißverfahren, das sogenannte Kurzzeit-Reibschweißen. Ein solches

Schweißverfahren ist zum Beispiel in der WO 97/01412 beschrieben. Die beiden Werkstücke (2,3) werden hierbei nur über eine sehr kurze Zeit bzw. über einen begrenzten Drehwinkel im Reibschluss gedreht und anschließend gestaucht. Als Prozessparameter eignet sich in diesem Fall die Stauchkraft oder bei hydraulischen Vorschubeinheiten (7) der Stauchdruck. Zur Kompensation von Längenabweichungen Δl_1 , Δl_2 wird die Stauchkraft bzw. der Stauchdruck verändert, wobei die Reibzeit oder der Reibwinkel unabhängig von der Werkstücklänge gleich bleibt. Eine Überlänge der Werkstücke (2,3) wird durch eine Erhöhung von Stauchkraft/Stauchdruck und eine Unterlänge durch Minderung von Stauchkraft/Stauchdruck kompensiert. Die Stauchwege ändern sich entsprechend, so dass die geschweißten Bauteile (4) trotz unterschiedlicher Einzellängen der Werkstücke (2,3) am Ende wieder die korrekte Soll-Länge haben.

Hierbei gelten folgende Formeln:

$$p_1 = p_0 + \Delta p_1$$

$$p_2 = p_0 + \Delta p_2$$

p_0 , p_1 und p_2 sind die Werte für Stauchkraft/Stauchdruck bei Soll-Länge, Überlänge und Unterlänge der Werkstücke (2,3). Δp_1 und Δp_2 betreffen die Änderung von Stauchkraft/Stauchdruck bei Überlänge und Unterlänge, wobei für Δp_2 wieder entsprechend der Längenabweichung Δl_2 ein negatives Vorzeichen gilt.

Die Änderungen von Stauchkraft/Stauchdruck berechnen sich wie folgt:

$$\Delta p_1 = \Delta l_1 * C_p$$

$$\Delta p_2 = \Delta l_2 * C_p.$$

5 Die Korrekturwerte C_s , C_t und C_p , die nachfolgend summarisch als Korrekturwert C bezeichnet werden, werden vorzugsweise empirisch in Versuchsreihen gewonnen und dabei auf die jeweils gültige Längenabweichung Δl bezogen.

10 In den Versuchsreihen werden die Korrekturfaktoren C applikationsabhängig und vorzugsweise an Hand von Probe-Werkstücken aus der Seriencharge ermittelt. Die

15 Versuchsreihen werden getrennt nach den verschiedenen Pressschweißverfahren, zum Beispiel dem Weg-, Zeit- oder Kurzzeit-Reibschweißverfahren durchgeführt. Innerhalb der Versuchsreihen werden bei jeweils mehreren Probestücken mit gegebener Soll-Länge, Überlänge und Unterlänge die Änderungen von Reibweg, Reibzeit und Stauchkraft/Stauchhub stufenweise variiert und die geschweißten Bauteile (4)

20 anschließend auf ihre Gesamtlänge und Toleranzabweichung sowie zusätzlich auch auf die Schweißgüte geprüft. Für die Schweißgüte werden entsprechende Tests durchgeführt. Aus den Versuchsreihen ergibt sich, welche Änderungen von Reibweg, Reibzeit und Stauchkraft/Stauchdruck mit Bezug

25 auf die Soll-Länge und eine bestimmte Über- und Unterlänge zu korrekten Endlängen und Schweißgüten der Bauteile (4) führen. Die Korrekturfaktoren C werden hierbei aus dem jeweiligen Verhältnis der korrekten Änderungen von Reibweg, Reibzeit und Stauchkraft/Stauchdruck zu gegebener Längenabweichung Δl berechnet. Die Korrekturfaktoren

30 können sich hierbei in vielen Fällen als Konstanten ergeben, die für alle im vorgegebenen Toleranzbereich liegenden Längenabweichungen Δl im Wesentlichen gleich bleiben. Falls die Korrekturwerte C variieren, werden Ober- und Untergrenzen für die jeweils zugehörigen

35 maximalen Längenabweichungen Δl für Über- und Unterlänge ermittelt, zwischen denen im späteren Serienbetrieb interpoliert werden kann. Die ermittelten Korrekturwerte C

werden im Datenspeicher (15) der Steuerung (13) abgelegt,
gegebenenfalls als Wertepaar zusammen mit der

Längenabweichung Δl , für die sie gelten. Für die
verschiedenen Applikationen und die differierenden

5 Reibschweißverfahren werden die Korrekturwerte C getrennt
ermittelt und gespeichert.

Im Serienbetrieb wird in der Pressschweißvorrichtung (1)
zunächst die tatsächliche Länge der Werkstücke (2,3) und

10 eine eventuelle Längenabweichung Δl durch den Längenmesser
(12) ermittelt und an die Steuerung (13) gemeldet. Die

Recheneinheit (14) fragt den gespeicherten zugehörigen
Korrekturwert C ab und berechnet an Hand dessen die

erforderliche Sollwert-Änderung für Reibweg, Reibzeit oder
15 Stauchkraft/Stauchhub und steuert dann den

Reibschweißvorgang entsprechend. Wenn bei den
verschiedenen Pressschweißprozessen bestimmte

Schweißprogramme gefahren werden, können die
Korrekturwerte C in diesen Schweißprogrammen als
15 Programmparameter abgelegt und gespeichert werden.

In den beschriebenen Ausführungsbeispielen werden die
beeinflussten Prozessparameter in einer einfachen linearen
Funktion mit konstanten Korrekturwerten C verändert. Dies
genügt für viele Einsatzfälle. Für andere und ggf.

komplizierte Einsatzfälle ist es alternativ möglich, die
beeinflussten Prozessparameter in ihrer Charakteristik,
insbesondere mit einem zeitlich und/oder örtlich

variierenden Parameterprofil zu verändern. Dies kann
30 sich z.B. bei den vorerwähnten Schweißprogrammen anbieten.
Die Korrekturwerte C können variabel und zudem nicht

linear veränderlich sein, indem sie z.B. eine Funktion der
Zeit und/oder des Wegs darstellen.

Im Serien-Schweißbetrieb können die eingestellten Prozessparameter und Korrekturwerte C sowie die permanent oder zeitweise ermittelten Messwerte von Vorschubweg(en) (z.B. bis Bauteilkontakt, bis Ende des Reibwegs und bis Ende des Stauchhubs), Bauteillängen, Längenabweichung Δl , Zeit, Stauchkraft/Stauchdruck etc. mit Zuordnung zu den einzelnen Werkstücken von der Steuerung protokolliert und gespeichert werden. Dies ist zum einen für die Qualitätsprüfung und -dokumentation von Vorteil.

10

Die gespeicherten Werte können darüber hinaus auch zur Prozessüberwachung und ggf. auch zur Prozessregelung untereinander verglichen werden, um eine Maschinendrift oder andere temporär im Betrieb auftretende und ggf.

15

variable Fehler feststellen und beheben zu können. Wenn z.B. bei einer Bauteilcharge die Bauteillängen bzw. die Längenabweichungen Δl nur in engen Grenzen variieren und wenn trotzdem die Gesamtvorschubwege stärker voneinander abweichen, spricht dies für eine Drift im Bauteilmaterial oder im Prozessverhalten, die z.B. durch eine von der Steuerung anhand eines Überwachungs- und Regelungsprogramms automatisch durchgeföhrte Korrektur eines Prozessparameters und/oder eines Korrekturwerts C behoben werden kann.

20

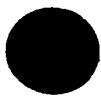
Zusätzlich kann eine Plausibilitätsüberwachung der Schweißprozesse und der eingestellten Prozessparameter bzw. Korrekturwerte C durchgeführt werden, um Fehlschweißungen sicher zu verhindern. Zudem kann in der Pressschweißmaschine (1) ein Anschlag (18) vorhanden sein, mit dem der Vorschub und insbesondere der Stauchhub auf einen Maximalwert begrenzt wird.

25

Abwandlungen der beschriebenen Ausführungsformen sind in verschiedener Weise möglich. Dies betrifft zum einen die Art der Pressschweißverfahren und der dafür eingesetzten

Vorrichtungen (1). Zum anderen können je nach Schweißtechnik auch andere Prozessparameter eingestellt und unter Berücksichtigung von Korrekturwerten C verändert werden. Vorzugsweise wird bei dem Pressschweißverfahren nur ein Prozessparameter zu Kompensation von Längenabweichungen Δl verändert. Alternativ können mehrere Prozessparameter verändert werden.

10



15



20

25

30

35

BEZUGSZEICHENLISTE

1	Pressschweißmaschine, Reibschweißmaschine
2	Werkstück
5	Werkstück
3	geschweißtes Bauteil
4	Einspannung
6	Dreheinheit
7	Vorschubeinheit
10	Messeinrichtung
8	Wegmesser
10	Zeitmesser
11	Kraftmesser
12	Längenmesser, Kontaktensor
15	Steuerung
13	Recheneinheit
14	Speicher
16	Nullpunkt
17	Schweißnaht
20	Anschlag
Δl ₁	Längenabweichung von Soll-Länge, Überlänge
Δl ₂	Längenabweichung von Soll-Länge, Unterlänge
s	Vorschub
25	Vorschub bis Nullpunkt bei Soll-Länge der Werkstücke
s ₀	Vorschub bei Überlänge der Werkstücke
s ₁	Vorschub bei Unterlänge der Werkstücke
C	Korrekturfaktor
30	Korrekturfaktor Weg
C _t	Korrekturfaktor Zeit
C _p	Korrekturfaktor Stauchkraft/Stauchdruck
s _{r0}	Reibweg bei Soll-Länge der Werkstücke
s _{r1}	Reibweg bei Überlänge
35	Reibweg bei Unterlänge
sr ₂	Δs ₁ Reibwegänderung bei Überlänge
Δs ₂	Reibwegänderung bei Unterlänge

Δt_1 Reibzeitänderung bei Überlänge
 Δt_2 Reibzeitänderung bei Unterlänge
 Δp_1 Stauchkraftänderung bei Überlänge
 Δp_2 Stauchkraftänderung bei Unterlänge

5

10

15

20

25

30

35

PATENTANSPRÜCHE

- 1.) Verfahren zum Pressschweißen, vorzugsweise Reibschweißen oder Magnetarc-Schweißen von Werkstücken (2,3), dadurch
5 gekennzeichnet, dass die Ist-Länge eines oder beider Werkstücke (2,3) und eine eventuelle Längenabweichung Δl von einem Sollwert gemessen wird und dass bei Längenabweichungen der Sollwert von mindestens einem Prozessparameter, insbesondere Reibweg, Reibzeit, Lichtbogenzeit oder Stauchkraft, geändert wird, wobei für die Änderung ein Korrekturfaktor C ermittelt wird, mit dem die Längenabweichung Δl multipliziert wird.
10
- 15 2.) Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass der Korrekturfaktor C empirisch in Versuchsreihen gewonnen wird.
20
- 25 3.) Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass der Korrekturfaktor C applikationsabhängig ermittelt wird.
- 30 4.) Verfahren nach Anspruch 1, 2 oder 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Versuchsreihen applikationsspezifisch an Probe-Werkstücken aus der Seriencharge durchgeführt werden.
35
- 5.) Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass bei der Ermittlung des Korrekturfaktors C die Schweißgüte berücksichtigt wird.

6.) Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass Ober- und Untergrenzen für Längenabweichungen Δl und für zugehörige Korrekturfaktoren C ermittelt und gespeichert werden, wobei im Schweißbetrieb der Korrekturfaktor C für gemessene Längenabweichungen Δl in diesem Bereich durch Interpolation ermittelt wird.

10 7.) Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass beim Reibschweißen mit einer Reibweg-Steuerung eine Reibweg-Änderung Δs als Produkt eines Korrekturfaktors C_s mit der Längenabweichungen Δl berechnet wird.

15 8.) Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass beim Reibschweißen mit einer Reibzeit-Steuerung eine Reibzeit-Änderung Δt als Produkt eines Korrekturfaktors C_t mit der Längenabweichungen Δl berechnet wird.

20 25 9.) Verfahren nach einem der Ansprüche, 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass beim Reibschweißen mit einer Kurzzeit-Steuerung eine Stauchhub-Änderung Δp als Produkt eines Korrekturfaktors C_p mit der Längenabweichungen Δl berechnet wird.

30 10.) Verfahren nach Anspruch 10, dadurch gekennzeichnet, dass die Stauchkraft verändert wird.

35 11.) Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, dass der Prozessparameter in seiner Charakteristik,

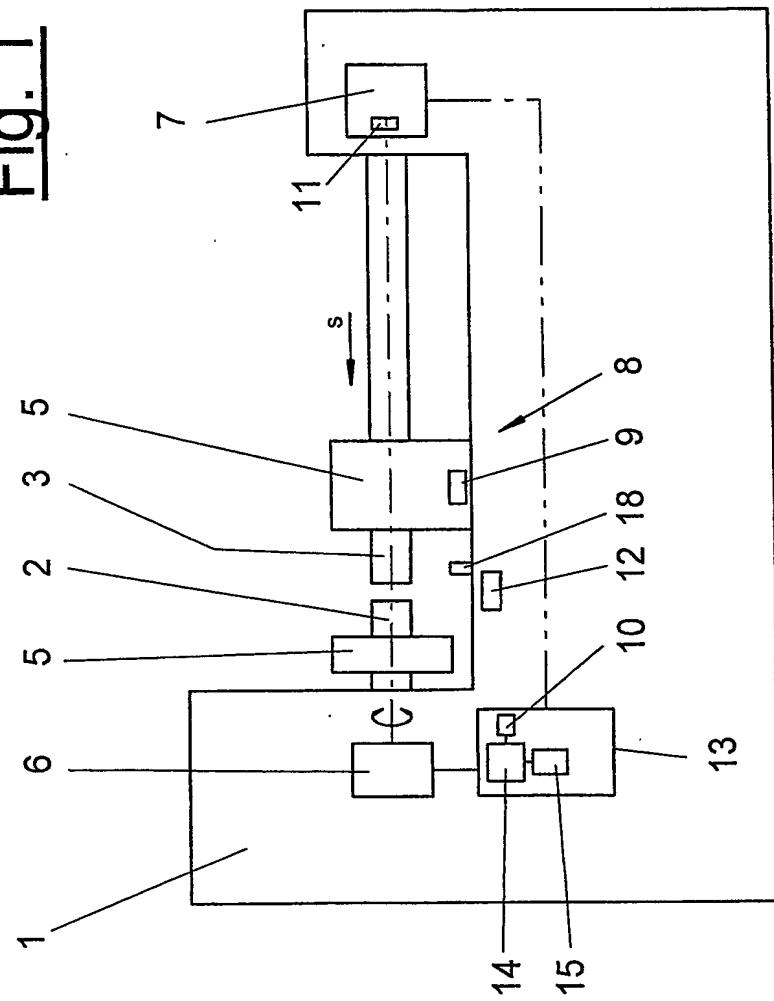
insbesondere mit einem zeitlich und/oder örtlich variierenden Parameterprofil verändert wird.

12.) Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch g e k e n n z e i c h n e t, dass ermittelte Korrekturwerte C mit Referenzangaben für die Werkstücke (2,3) in einer mit der Pressscheißmaschine (1) verbindbaren Datenbank gespeichert werden.

13.) Vorrichtung zum Pressschweißen, vorzugsweise Reibschweißen oder Magnetarc-Schweißen von Werkstücken (2,3), mit einer Vorschubeinheit (7) und einer Steuerung (13), dadurch g e k e n n z e i c h n e t, dass die Pressschweißvorrichtung (1) eine Messeinrichtung (12) für die Ermittlung der Ist-Länge eines oder beider Werkstücke (2,3) und einer Längenabweichung Δl aufweist, wobei in der Steuerung (13) bei einer Längenabweichung Δl mindestens ein Prozessparameter, insbesondere Reibweg, Reibzeit, Lichtbogenzeit oder Stauchkraft, veränderbar ist, wobei die Steuerung (13) eine Recheneinheit (14) zur Einstellung und Änderung von Sollwerten unter Berücksichtigung eines Korrekturfaktors C für mindestens einen Prozessparameter aufweist.

14.) Vorrichtung nach Anspruch 13, dadurch g e k e n n z e i c h n e t, dass die Steuerung (13) programmierbar ist, wobei die Recheneinheit (14) mit mindestens einem Speicher (15) verbunden ist und ein Programm zur Ermittlung, insbesondere Interpolation, des Korrekturfaktors C aus gespeicherten Vorgabewerten aufweist.

Fig. 1



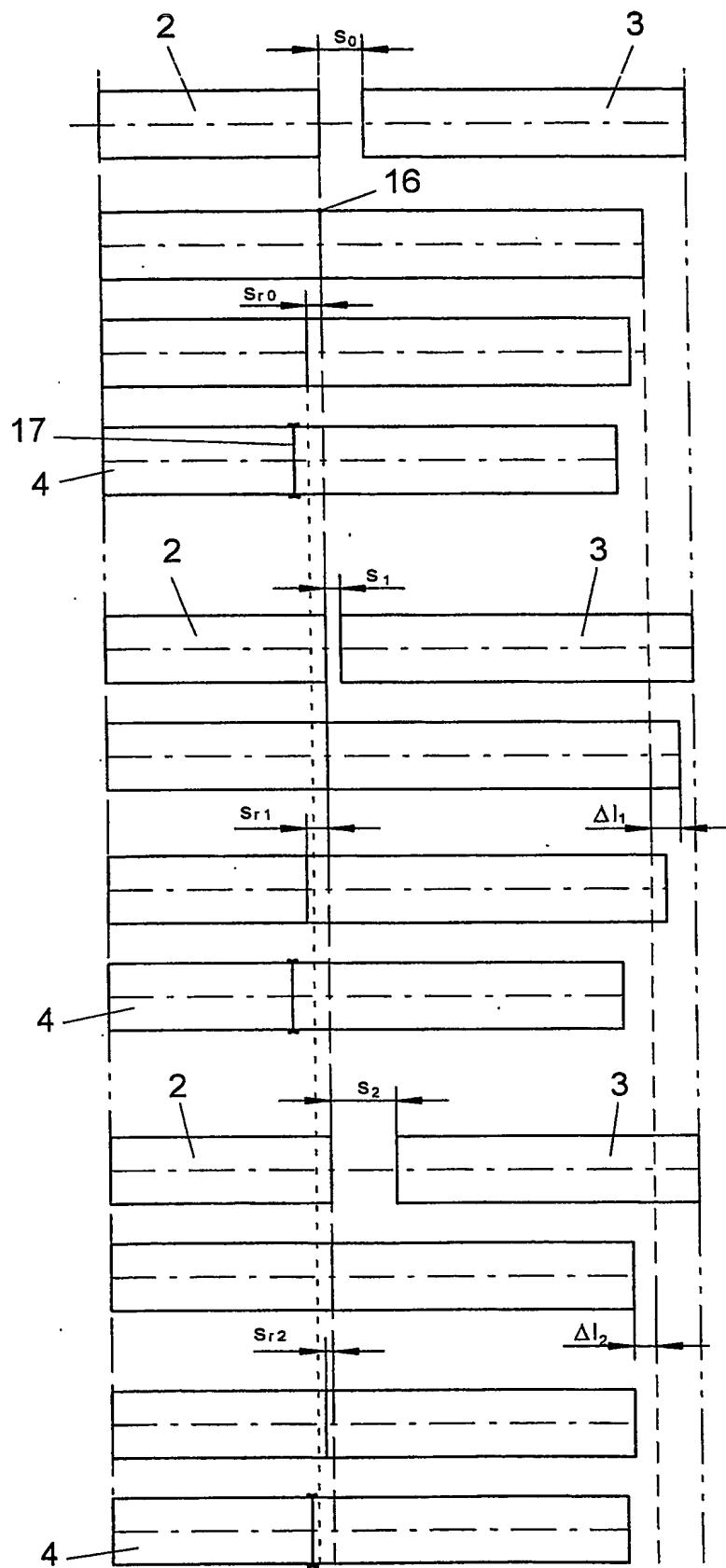


Fig. 2

Fig. 3

Fig. 4

Fig. 5
(Weg-Reiben mit Längenkomensation)

Weg [s]
Drehzahl [n]
Druck [p]

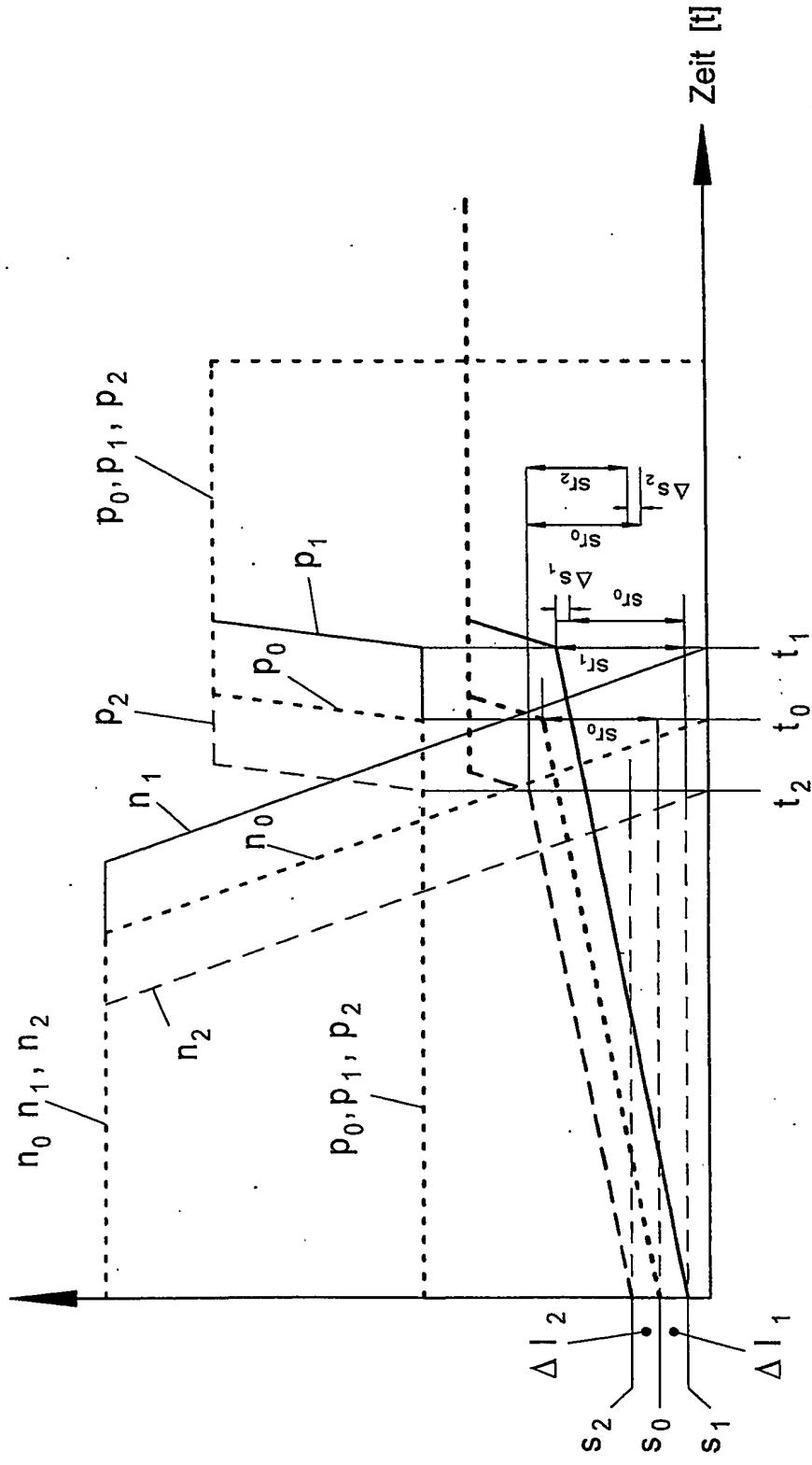


Fig. 6
(Zeit-Reiben mit Längenkompenstation)

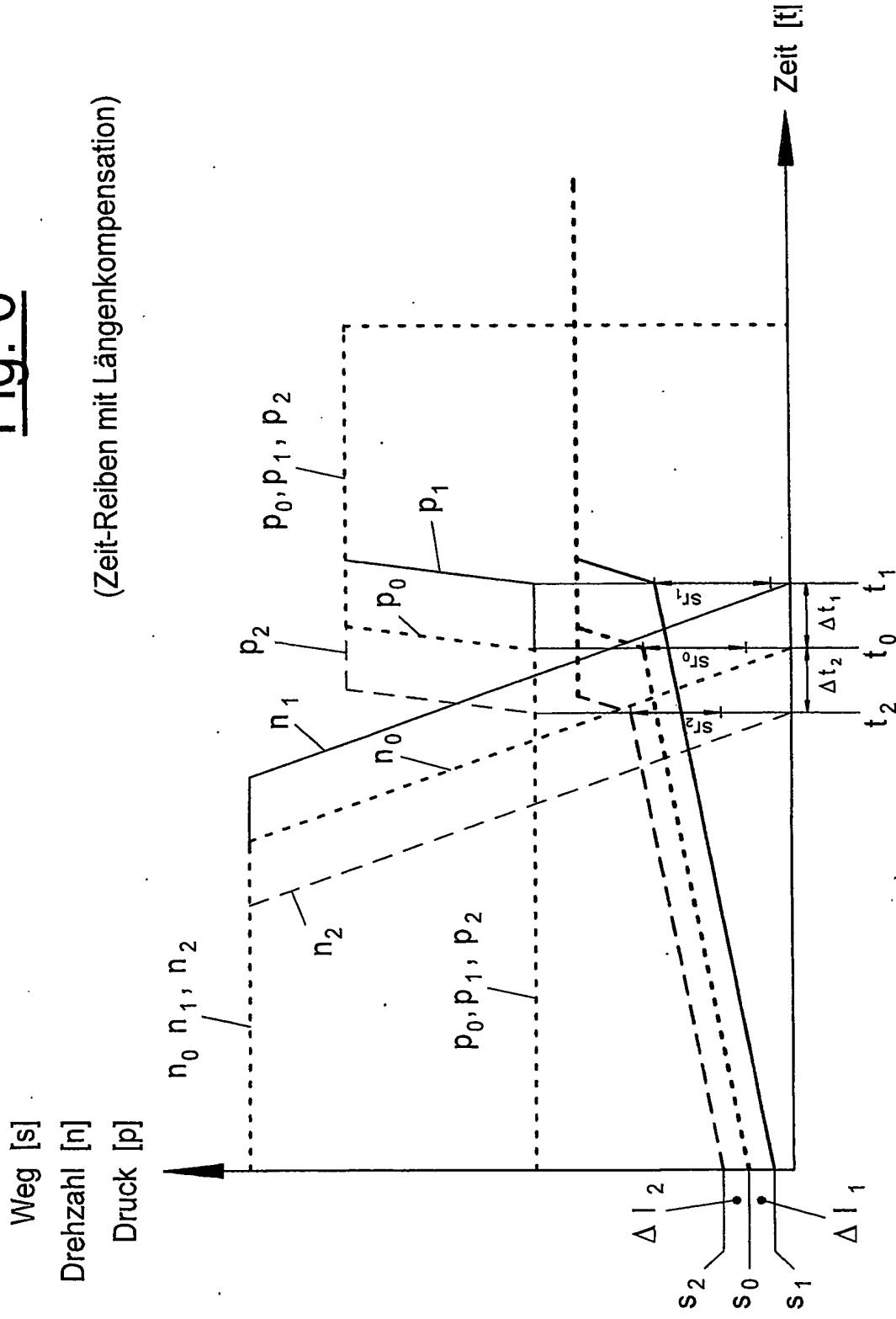


Fig. 7

